(19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平5-201783

(43)公開日 平成5年(1993)8月10日

(51)Int.Cl.⁵ C 0 4 B 41/91 識別記号 庁内整理番号 D 7038-4G

FΙ

技術表示箇所

審査請求 未請求 請求項の数1(全 4 頁)

(21)出願番号 特願平4-11996

(22)出願日 平成 4年(1992) 1月27日 (71)出願人 000003207

トヨタ自動車株式会社

愛知県豊田市トヨタ町1番地

(72)発明者 水野 誠司

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動

車株式会社内

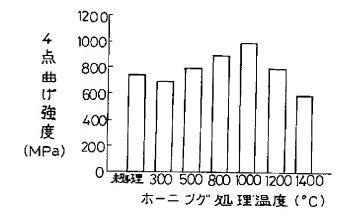
(74)代理人 弁理士 大川 宏

(54)【発明の名称】 セラミック焼結体の表面加工方法

(57)【要約】

【目的】噴射加工法によりセラミック焼結体の表面加工 する場合において、加工後の強度の低下が生じないよう に、さらには加工後の強度を加工前より向上させる。

【構成】セラミック焼結体をセラミック焼結体の破壊靱 性が増大する温度に加熱した状態で、セラミック焼結体 表面に砥粒を衝突させて研削することを特徴とする。加 熱により母相あるいは粒界相の破壊靱性が増大するた め、砥粒衝突時の過大エネルギーをセラミック粒子自 体、あるいは粒界相が吸収しクラックの発生が防止され る。また高温下で噴射加工しているため、万一クラック が発生してもクラックの融着が生じる。



2

【特許請求の範囲】

【請求項1】 セラミック焼結体を該セラミック焼結体の破壊靱性が増大する温度に加熱した状態で、該セラミック焼結体表面に該セラミック焼結体を構成するセラミック粒子と同等以上の硬度をもつ砥粒を衝突させ、該セラミック焼結体の表面を研削することを特徴とするセラミック焼結体の表面加工方法。

1

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、一般にホーニングと称 10 されるセラミック焼結体の表面加工方法に関する。

[0002]

【従来の技術】例えば窒化珪素などからなるセラミック 焼結体は、成形時の湯皺、焼成時の雰囲気・温度による 歪み、脱型時の剥離など、製造工程中に発生する種々の 原因により表面欠陥を有しているのが通常である。この 表面欠陥は、時にはクラックなどの起点となる場合もあ り、存在しないことが望ましい。しかし表面欠陥が生じ ないように焼結体を形成することは現時点では困難であ るため、焼結後に機械的に表面欠陥を除去する必要があ る。

【0003】そこで、例えば特開昭61-168463号公報などには、焼結体表面を砥石で研削加工する方法が開示されている。しかしこの方法は、単純形状の焼結体には有効であるが、自動車のターボホィールなどの複雑な形状の焼結体を加工することは困難である。このような複雑形状品の表面加工には、例えば特開平2-240270号公報などに開示されているように、砥粒による噴射加工(ホーニング)が有効である。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】 価粒による噴射加工には、液体とともに噴射する液体ホーニング、 価粒のみを噴射するドライホーニング、ショットブラスト法などの方法が知られている。しかしセラミック焼結体は硬脆材料であることから、噴射加工時の衝撃による不具合が懸念され、セラミック焼結体を加工する方法としての噴射加工は一般的ではなかった。

【0005】本発明者はセラミック焼結体の表面欠陥を除去する方法として、この噴射加工を利用することを想起し鋭意研究したところ、表面欠陥の除去には極めて有効である反面、加工前より加工後の方が強度が低下する場合があることを改めて確認した。そしてさらに研究を進めた結果、この不具合の発生は、加工条件、砥粒の粒径、砥粒の衝突速度などに依存し、砥粒の衝突時の運動エネルギーの大きさに大きく依存することが明らかとなった。そして条件を適切に選べば、セラミック焼結体の強度が噴射加工前より向上することを発見したのである。

【0006】本発明はこのような知見に基づいてなされ 超えると硬度は急激に低下し、破壊靱性値は急激に増大 たものであり、噴射加工法によりセラミック焼結体の表 50 する。このセラミック焼結体は窒化珪素からなる母相と

面を加工する場合において、加工後の強度の低下が生じないように、さらには加工後の強度を加工前より向上させることを目的とする。

[0007]

(2)

【課題を解決するための手段】本発明のセラミック焼結体の表面加工方法は、セラミック焼結体をセラミック焼結体の破壊靱性が増大する温度に加熱した状態で、セラミック焼結体表面にセラミック焼結体を構成するセラミック粒子と同等以上の硬度をもつ砥粒を衝突させ、セラミック焼結体の表面を研削することを特徴とする。

【0008】破壊靱性とは割れの伸長に対する抵抗を意味し、破壊靱性値(KIC)、硬度、ヤング率などの物理量をその指標として用いることができる。最も簡単に測定できる硬度を用いるのが好ましい。なお、後述するように破壊靱性が増大するにつれて硬度は低下するので、破壊靱性が増大する温度とは硬度が低下する温度を意味する。例えばセラミックス焼結体は、噴射加工時に硬度が室温硬度の95%より高いと破壊靭性が殆ど増大せず、加工後に強度の低下が生じる場合がある。また室温硬度の65%より低くなると噴射加工時の強度が低下し、砥粒の食い込み、変形などの不具合が生じる場合がある。

【0009】なお、砥粒としては例えばSiC、ダイヤモンド、アルミナ、CBN、B₄ Cなどがあり、セラミック焼結体の材質に応じて選択して用いられる。また砥粒を焼結体表面に衝突させるには、ドライホーニング、液体ホーニングのいずれも利用できるが、焼結体の冷却を防ぐためにはドライホーニングの方が好ましい。

30 [0010]

【作用】本発明のセラミック焼結体の表面加工方法では、セラミックス焼結体はその破壊制性が増大する温度に加熱された状態で噴射加工される。すなわちその加熱温度では、母相あるいは粒界相の破壊観性が増大するため、砥粒衝突時の過大エネルギーをセラミック粒子自体、あるいは粒界相が吸収しクラックの発生が防止される。また高温下で噴射加工しているため、万一クラックが発生してもクラックの融着が生じる。

[0011]

① 【実施例】以下、実施例により具体的に説明する。先ず、Si3 N4:94重量%、Y2 O3:3重量%、MgAl2 O3:3重量%なる組成のセラミック成形体が、常圧・N2中・1750℃で焼結されたセラミック焼結体を用意する。

【0012】このセラッミク焼結体の、温度に対する破壊靱性値(KIC)と硬度との関係を図2に示す。このセラミック焼結体は、1000℃まで硬度が徐々に低下し、一方、破壊靱性値は増大する。そして1000℃を超えると硬度は急激に低下し、破壊靱性値は急激に増大する。このセラミック煙結体は急化は表からたる母和と

焼結助剤からなるガラス質の粒界相とからなり、高温に よる硬度の低下は主として粒界相の軟化に起因するもの である。

【0013】そこで窒素ガス雰囲気中、室温~1400 ℃の範囲でセラミック焼結体を加熱し、それぞれの温度 の焼結体に炭化珪素砥粒(GC#80)を2kg/cm 2 の圧力で噴射してドライホーニング処理を実施した。 噴射加工時間は2分間である。なお、窒化珪素は大気中 で1000℃以上に加熱すると酸化が進行するため、窒 素ガス中で加熱して処理することとした。もちろん他に 10 アルゴンガスなどの不活性ガスも使用できる。

【0014】得られたそれぞれの処理焼結体と、ドライ ホーニング未処理の焼結体について、JISR1601 に規定された方法により4点曲げ強度試験を実施した。 そしてその結果を図1に棒グラフで示す。図1より、5 00℃未満の温度で処理された処理焼結体は、未処理の 焼結体より強度が低下しているが、500℃以上では逆 に強度が向上している。また1200℃以上になると、 砥粒の焼結体表面への食い込みにより表面性状の悪化が 観察され、強度も低下する。

【0015】したがって本実施例の組成・条件であれ ば、500~1200℃の範囲で加熱してドライホーニ ング処理を行うことにより、表面欠陥が除去されるとと もに強度を向上させることができる。なお、上記実施例 では500~1200℃の温度範囲が適当であったが、 例えばA12 O3 - TiCのホットプレス材からなる焼 結体は粒界相をもたず、図3に示すように900~12 00℃の範囲で破壊靱性値が向上し、1200℃以上で は低下する。このようにセラミック焼結体の組成などに よって温度と破壊靱性との関係が種々異なるので、本発 30 靱性値との関係を示すグラフである。

明の実施に際しては、用いる材料の温度と破壊靱性との 関係を充分把握してから行うことが望まれる。

4

(参考例) 焼結助剤を用いず、窒化珪素のみから形成さ れた成形体が、HIP処理により焼結された焼結体を用 意した。この焼結体は、図4に示すように温度が変化し ても破壊靱性値はほとんど一定である。これは、焼結体 中にガラス相がほとんど存在しないため、高温でも軟化 しないからである。

【0016】そのためこの焼結体では、実施例と同様に 4点曲げ強度を測定した結果では、図示はしないがドラ イホーニング処理時の温度を上昇させても強度の向上は ほとんど認められなかった。すなわちこのような構成の 焼結体には、本発明の適用は困難である。

[0017]

【発明の効果】すなわち本発明のセラミック焼結体の表 面加工方法によれば、加工後の強度の低下を容易に防止 することができる。したがって砥粒による噴射加工によ り、強度の低下なくセラミック焼結体の表面欠陥を除去 することが可能となったので、複雑な形状の焼結体の表 20 面欠陥の除去を極めて容易に行うことができる。

【図面の簡単な説明】

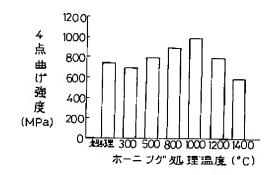
【図1】本発明の一実施例で噴射加工されたセラミック 焼結体の、噴射加工時の温度と4点曲げ強度の関係を示 す棒グラフである。

【図2】本発明の一実施例で用いられたセラミック焼結 体の、温度と破壊靱性値との関係を示すグラフである。

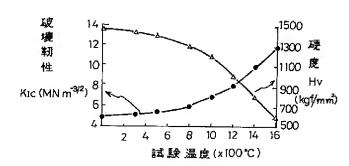
【図3】A 12 O3 - Ti C系の焼結体の温度と破壊靱 性値との関係を示すグラフである。

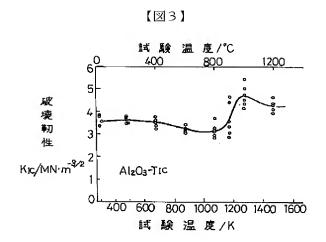
【図4】焼結助剤無添加の窒化珪素焼結体の温度と破壊

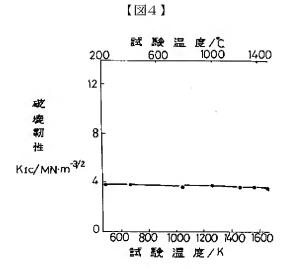
【図1】



【図2】







DERWENT-ACC-NO: 1993-285316

DERWENT-WEEK: 199336

COPYRIGHT 2008 DERWENT INFORMATION LTD

TITLE: Surface working of ceramic sintered mouldings by

heating to increase fracture toughness and honing with a

hard abrasive

INVENTOR: MIZUNO S

PATENT-ASSIGNEE: TOYOTA JIDOSHA KK[TOYT]

PRIORITY-DATA: 1992JP-011996 (January 27, 1992)

PATENT-FAMILY:

PUB-NO PUB-DATE LANGUAGE

JP 05201783 A August 10, 1993 JA

APPLICATION-DATA:

PUB-NO APPL-DESCRIPTOR APPL-NO APPL-DATE

JP 05201783A N/A 1992JP-011996 January 27,

1992

INT-CL-CURRENT:

TYPE IPC DATE

CIPP C04B41/91 20060101 CIPS C04B41/53 20060101

ABSTRACTED-PUB-NO: JP 05201783 A

BASIC-ABSTRACT:

Method comprises honing a ceramic sintered mouldings after heating to its fracture toughness increasing temp. with a hard abrasive grain which is harder than the ceramic grain.

USE/ADVANTAGE - Used for surface working of a ceramic sintered mouldings. Surface working can be facilitated by honing or shot blasting.

TITLE-TERMS: SURFACE WORK CERAMIC SINTER MOULD HEAT INCREASE FRACTURE TOUGH HONE HARD ABRASION

DERWENT-CLASS: L02

CPI-CODES: L02-A; L02-A04;

SECONDARY-ACC-NO:

CPI Secondary Accession Numbers: 1993-127328